⑩ 日本国特許庁(JP)

⑪特許出願公開

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A)

昭61 - 19703

(5)Int Cl.4

識別記号

庁内整理番号

43公開 昭和61年(1986)1月28日

B 22 F

3/10 3/26

7511-4K 7511-4K

審査請求 未請求 発明の数 1 (全3頁)

69発明の名称 銅溶浸鉄系焼結体の製造方法

创特 顧 昭59-140388

@2H 願 昭59(1984)7月6日

⑦発 明者 真 鍋 明 費田市トヨタ町1番地 トヨタ自動車株式会社内

明 勿発 者 \equiv 浦 明 良 豊田市トヨク町1番地 トヨタ自動車株式会社内

明 勿発 者 本 岡 直 樹 伊丹市昆陽北1-1-1

トヨタ自動車株式会社 创出 願 Y 住友電気工業株式会社 M(n) 顖 λ

大阪市東区北浜5丁目15番地

農田市トヨタ町1番地

個代 理 人 弁理士 萼 優美 外1名

明細書

1. 発明の名称

鋼溶浸鉄系焼結体の製造方法

2.特許請求の範囲

第1層として母材である鉄系焼結体を構成す る鉄系金属粉末を金型成形し、次いでこの第1 層の上に溶浸材である劉又は銅合金粉末よりな る第2層を第1層成形時の圧力より低い圧力で 一体的に金型成形して複合成形体とし、この複 合成形体を1,100 ~1,250 ℃の温度にて焼結及 び溶浸を同時にすることを特徴とする網溶浸鉄 系焼結体の製造方法。

3. 発明の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

本発明は銅又は銅合金を溶撥した鉄系焼結体 の製造方法に関するものである。

〔従来の技術〕

内燃機関のバルブシートのような摺動部材は

耐摩耗性及び高強度が必要とされており、一般 に銅などを溶投した鉄系焼結体が用いられてい

従来、銅又は銅合金を密授した鉄系焼結体 は、第2図に示すように母材である鉄系焼結体 又は粉末成形体21と、溶浸材である銅又は銅合 金(以下鋼という)粉末成形体22をそれぞれ別 個に成形し、溶授する鉄系焼結体又は粉末成形 体21の上に、溶視材である鋼粉末成形体22を載 せ、加熱して溶浸又は焼結・溶浸を行うことに より製造されている。-

〔発明が解決しようとする問題点〕

上記のような製造方法では、母材である鉄系 焼結体又は粉末成形体21上に溶授材である鋼粉 末成形体22が十分に固定されているわけではな いことから、焼結連続炉などで移動しながら浴 役又は焼結する際に母材と溶授材とがずれて、 溶授不良が生じることがあった。また、溶浸材 である銅粉末成形体22の強度が小さいため、母 材の上に鋼粉末成形体22を載せる工程の自動化 が困難であった。 更に、異形部品の場合には、 網 粉 末 成 形 体 22を 成 形 することが、 不可能で あったり、 成形できても母材の上に配置するこ とができない場合があった。

本発明は母材と裕浸材とがずれないで、しかも焼結及び溶浸を同時に行うことができる網溶浸鉄系焼結体の製造方法を提供することを目的とするものである。

〔問題点を解決するための手段〕

上記問題点を解決するための手段として、本本発明は、第1層として、母材である鉄系焼結いてる鉄系金属粉末を金型成形し、次側合の第1層の上に、溶機材である銅又は銅合低が合ったりなる第2層を第1層成形時の圧力より低いよりなる第2層を第1層成形のの圧力より低いたの複合成形体を1,100~1,250℃の温度にての複合成形体を1,100~1,250℃の温度にて

母材である鉄系焼結休用の粉末としては、通常この種の焼結体に用いられるものが用いられ、例えば鉄粉に2%の鋼粉及び 0.8%の黒鉛

焼結及び容裂を同時に行う際の温度は1,100 ないし1,250 ℃の範囲から選ぶことができる。 1,100 ℃以下では鉄系粉末成形体の焼結が不充 分であり、また銅合金によっては容役されず、 また1,250 ℃以上では銅の蒸気による炉の汚染 が問題となるため1,250 ℃以下である必要がある。

(作用)

第1階として、限材である鉄系焼結体用粉末を成形して、その上に第2階として裕役材である銅粉末を重ねて成形して複合成形体10とするため、一体化しており、母材である鉄系成形体12とのずれは上じない。また、銅粉末を重ねて同一金型を用いて成形するため、第1層の鉄系成形体11を成形でき、その際の成形圧を鉄系成形体11を成形する際の圧力より低くしているため、第1層の鉄系成形体11の形はくずれない。

〔実施例〕

粉を添加してなる混粉、鉄粉に3%の鋼粉、2 %のニッケル粉及び 0.8%の黒鉛粉を添加してなる混粉などを用いることができる。(本発明において%は特配しないかぎり重量%を表わす。)

容禄材としては銅叉は銅合金粉末を用いることができ、銅合金粉末としては、例えばMn4%、Fe4%及び残部Cuからなる銅合金粉末、Co0-5%、Fe4%及び残部Cuからなる銅合金粉末などを用いることができる。

母材である鉄系焼結体用粉末と溶浸材である 銅粉末の割合を変えて、焼結体の空孔率及び溶 浸量を適当に調節することにより、銅密浸鉄系 焼結体の特性を容易に変えることができる。

第1層の母材である鉄系成形体の上に、第2層の審役材である鋼粉末を重ねて一体的に成形する際の圧力を第1層の鉄系焼結体用粉末を成形した圧力より低くする理由は第2層を成形する際に第1層の鉄系成形体が変形することを防ぐためである。

以下実施例により詳細に説明する。

超元鉄粉(-100 メッシュ)に2%の電解鋼粉(-100 メッシュ)及び 0.8%の天然黒鉛(平均粒径10μ)を加え、V型混合機で30分間混合して鉄系焼結体用粉末を得た。

次いで外径36mm、内径30mmの成形キャビティを有する金型内に上記鉄系焼結体用粉末を充てんし、上型パンチ加圧面が第1 図に示すように鉄系成形体11の上面が段のついた形状となるような形の金型を用いて、6 tan/c m'の成形圧でいるさが6 mmとなるように加圧成形した。 放脈形体11の上に、溶殺材としてCu-4 %Mn-4 %Feからなるアトマイズ銅合金粉(-100 メッシュ)を上記鉄系焼結体用粉末 100重量部に対いたのように大流流体用粉末 100重量部に対いたのよりを用いて4 ton/c m'の成形圧で一緒に加近な形して15重量の調粉末成形体12を形成し、第1 図に示すような鉄系成形体12を形成し、第1 図に示すような鉄系成形体11と鋼粉末成形体12からなる一体化複合成形体を得た。

この複合成形体10をアンモニウム分解ガス雰囲気中で 1,150℃にて30分間焼結・溶浸して銅溶凝鉄系焼結体を得た。

〔発明の効果〕

4. 図面の簡単な説明

第 L 図は本発明の一実施例を示す複合成形体の断面図、

第2図は従来の母材の焼結体又は成形体の上に容浸材の鋼粉末成形体を配置した例を示す断面図である。

图中,

10… 複合成形体 11… 鉄系成形体

12…銷粉末成形体

21… 鉄系焼結体又は粉末成形体 (母材)

22… 鋼粉末成形体 (溶浸材)

代理人 介理士 萼 優 美

(ほか1名)





才 2 図



PAT-NO: JP361019703A **DOCUMENT-** JP 61019703 A

IDENTIFIER:

TITLE: PREPARATION OF COPPER INFILTRATED FERROUS SINTERED

BODY

PUBN-DATE: January 28, 1986

INVENTOR-INFORMATION:

NAME COUNTRY

MANABE, AKIRA MIURA, AKIRA MOTOOKA, NAOKI

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME
TOYOTA MOTOR CORP N/A
SUMITOMO ELECTRIC IND LTD N/A

APPL-NO: JP59140388 **APPL-DATE:** July 6, 1984

INT-CL (IPC): B22F003/10 , B22F003/26

US-CL-CURRENT: 428/548

ABSTRACT:

PURPOSE: To obtain a sintered body having stable quality by preventing the shift of a matrix and an infiltration material, by integrally molding a molded body of a copper powder on a molded body constituted of a ferrous metal powder and simultaneously applying sintering and infiltration to the resulting composite molded body at a specific temp.

CONSTITUTION: A ferrous sintering powder (for example, a powder prepared by adding a predetermined amount of a copper powder and a graphite powder to an iron powder) being a matrix is moled in a mold to form a ferrous molded body 11. Subsequently, a copper powder molded body 12 comprising copper or a copper alloy (for example, an alloy prepared by adding a Mn powder and an iron powder to a copper powder) being an infiltration material is molded on the ferrous molded body by using a mold under pressure lower than that at the molding time of the ferrous molded body. To this composite molded body 10, sintering and infiltration are simultaneously applied at 1,000 1,250°C. By this method, a copper infiltrated ferrous sintered body having stable quality is prepared inexpensively.

COPYRIGHT: (C)1986, JPO&Japio